(Translation)

Japanese Patent Publication of Examined Application (B2)

Publication No.: Sho. 54-10923

Date of Publication: May 10, 1979

Int'l Cl.: C21D 7/14

C22C 38/12

C22C 38/14

Title: PRODUCING METHOD OF HIGH-TOUGHNESS, HIGH-TENSILE STEEL

Patent Application No.: Sho. 47-98948

Date of Application:

October 4, 1972

Publication No.

Sho. 49-55519

Date of publication:

May 29, 1974

Inventors:

Michihiko NAGUMO

Shoichi MATSUDA

Yoshihiro OKAMURA

Applicant:

NIPPON STEEL CORP.

Attorney:

Kazuo OHZEKI

⑫ 特 報 (B2)

昭54-10923

(5) Int.Cl.2

識別記号 69日本分類 庁内整理番号 匈匈公告 昭和54年(1979) 5月10日

C 21 D 7/14/ C. 22 C 38/12 C 22 C 38/14

10 J 183 10 J 172 **CBA**

10 S I

7217-4K 6339-4K 6339-4K

発明の数 1

(全 3 頁)

1

CBA

匈靱性のすぐれた強靱鋼、高張力鋼の製造方法

(1)4# 昭47-98948 顧

顧 砂出 昭47(1972)10月4日

開 昭49-55519

❸昭49(1974)5月29日

73発 明 者 南雲道彦

東京都世田谷区深沢5の24の3

同 松田昭—

同 岡村義弘

東京都杉並区高井戸東3の20の

10

切出 願 人 新日本製鐵株式会社

個代 理 人 弁理士 大関和夫

码引用文献

特 公 昭40-28241

榯 公 昭43-1257

公 昭44-17021 糈

の特許請求の節囲

1 炭素 0.25%以下、金属炭窒化物生成元素の 1種または2種以上を0.2%以下含む鋼を、熱間 熱保定後、焼入れしてマルテンサイト,ペイナイ トあるいは両者の混合組織を生成させ、その**後** Ac」点以下の温度で焼もとす場合に、熱間圧延工 程以前に1200℃以上の温度で溶体化処理を行 力鋼の製造方法。

発明の詳細な説明

本発明は、鋼の細粒化によつて強製鋼、高張力 鋼の製性をいちじるしく改善する製造方法に関す るものである。

鋼の高張力化にともなつて一般に靱性が劣化す るが、その対策として綱を細粒化するいろいろな

方法が提案されている。鋼中に金属炭窒化物を析 出させることはその一つであつて、最近非調質高 張力鋼の製造技術としてスラブ圧延の仕上げをオ ーステナイトの未再結晶域で行い圧延中に炭窒化 5 物を析出させて圧延中にオーステナイトを細粒化 する技術が開発されている。ところが圧延後再オ ーステナイト化する場合にはオーステナイト粒度 は主に再オーステナイト化条件によつて支配され るので、再加熱時のオーステナイト粒度を制御す 横浜市港北区下田町391の21 10 るために、スラブの熱間圧延条件にまでさかのほ つて検討することはほとんど考えられていない。 本発明はかかる点に注目し、再オーステナイト

化時の粒成長抑制に寄与する製造条件を詳細に研 究の結果熱間圧延後の再加熱でオーステナイト化 東京都千代田区大手町2の6の3 15 する場合の粒成長抑制には、金属炭窒化物生成元 素を添加し、かつ非調質高張力鋼のように圧延ま まで細粒化する場合とは異なる圧延条件が有効で あることを見出したものである。

本発明の要旨とするところは以下のとおりであ 20 る。すなわち炭素 0.25%以下、金属炭窒化物生 成元素を1種または2種以上を0.2%以下、他の 合金元素は適宜の焼入処理によつてマルテンサイ ト、ペイナイトあるいは両者の混合組織になる量 を含み、残余は鉄及び不可避不純物からたる鋼を 圧延後一たん冷却してからAc3点以上の温度に加 25 1 2 0 0 ℃以上の高温で溶体化処理をして金属炭 窒化物生成元素を充分に固溶させた後熱間圧延を 行い、一たん冷却後 A cs 点以上の温度に加熱保定 後焼入してマルテンサイト、ペイナイトあるいは 両者の混合組織を生成させ、その後Ac, 点以下の うことを特徴とする製性のすぐれた強製鋼、高張 30 温度で焼もどすことを特徴とするものでこれによ つて微細な結晶粒からなる鋼が得られ、製性を落 るしく向上させることが出来る。

> 次に本発明の特徴及び各構成要件の限定理由を 詳細に説明する。炭素含有量は母材及び溶接ポン 35 ド部の切欠靱性の観点から0.25%以下とした。 金属炭窒化物生成元素は本発明における必須成分 でありニオブ、パナジウム、チタニウム、ジルコ

ニウム、アルミニウム等があげられる。しかしと れらの元素の作用は全く同じではない。ニオプ、 チタン、ジルコニウムなどはオーステナイト域で 圧延中にも析出をおこすがアルミニウムは通常の 圧延中ではほとんど析出しないで再加熱時に析出 5 微細な金属炭窒化物を析出させ、オーステナイト し、またパナジウムはオーステナイト域ではほと んと析出しない。これらの元素の1種または2種 以上を0.2%以下としたのは、細粒化による切欠 製性の向上とは別途に、かかる金属炭窒化物の析 出による製性の低下があつて、これが析出量に比 10 り細粒化に効かなくなる。 例するために 0.2 %以上にすると細粒化による効 果が相殺されるためである。他の合金元素の添加 には特に制約はなく、適宜の焼入処理によつてマ ルテンサイト、ペイナイトあるいは両者の混合組 織になるように添加すればよい。

以上の成分の鋼のスラブ加熱において、加熱温 度を1200℃以上とし充分に金属炭窒化物を溶 解させることは本発明の特徴である。すなわちス ラブの加熱時に炭窒化物を未溶解にしておくと圧 延中に凝集、粗大化しやすいが圧延材で細粒化す 20 も期待することが出来る。 るためには炭窒化物を未溶解にする低温加熱は必 ずしも不利でない。したがつて非調質高張力鋼の 製造においてはスラブの低温加熱によつてオース テナイト粒を細粒化することも事実可能である。 てオーステナイト粒が新に生成する場合には、と くに再加熱時に長時間保定される場合にはスラブ の圧延時において加熱温度を1200℃以上にし て金属炭窒化物を充分に溶解せしめることが再加 ある。加熱温度の好ましい範囲は添加される元素 によつて異なる。ニオブ、チタン、ジルコニウム の場合には好ましくは1250℃以上である。ア ルミニウム、パナジウムの場合には加熱前の鋼中 の形態にも依存するが1200℃以上がのぞまし l.

本発明の効果は圧延温度にはあまり依存しない ことが実験的に認められた。しかし再加熱時にオ ら、圧延中に炭窒化物を粗大に析出させ凝集させ ることは好ましくない。たとえばニオブの場合に は950~1000℃の範囲で大きな加工量をと ることは好ましくないと考えられる。また圧延後 の冷却速度も冷却中の粗大析出を防ぐためにたと えば500℃までを20℃/分以上にすることが のぞましい。同様に熱延材のA ca 点以上への再加 熱に際しては加熱の途中または加熱後の保定時に 結晶粒の微細化をはかるために5℃/分以上、好 ましくは20℃/分以上の速度で加熱することが 必要である。これ以下の加熱速度になると加熱の 途中で析出する金属炭窒化物のサイズが大きくな

加熱保定後の冷却は、適宜の焼入処理によつて マルテンサイト、ペイナイトあるいは両者の混合 組織に左ればよく、水冷、油冷、空冷等いずれの 冷却方法でも差支えない。つづいて行われる焼も 15 としは適宜強度と靱性等を考慮してAg 点以下の 温度において行えばよい。

本発明は調質鋼を対象とした製造法であるが同 様な細粒化効果は圧延後再オーステナイト化され る場合、すなわち溶接及び焼ならし処理において

次に本発明の実施例を示す。

実施例 1

表1に示した組成の供試鋼の150×150×130mm 角材を1250℃×1h(高温加熱)および しかし圧延後一たん冷却され、ふたたび加熱され 25 1050℃×1h(低温加熱)の加熱後13mm厚 まで熱間圧延を行い、850℃で仕上げ圧延を行 つて放冷した。次いでこれをAg上の820cg で約30秒で加熱しその温度に保定後、急冷して マルテンサイト組織とし、さらにAc, 点以下の 熱材の細粒化に有効であることを見出したもので 30 600℃で1時間焼もとし、組織を焼もとしマル テンサイトにした。第1図はこの一連の熱処理に おいて、本発明の特徴である焼入れ、焼もとし後 のオーステナイト粒度(オーステナイト粒界は急 冷によつてマルテンサイト組織にすることにより、 に存在する窒化アルミニウム、炭窒化パナジウム 35 マルテンサイトの中に継承され、焼もとしによつ てその大きさに何ら変化はない)を縦軸とし、保 定時間を横軸にして示したものである。比較材に たいしニオブ、アルミニウム、チタニウムのよう **な金属炭窒化物を添加するとオーステナイト粒は** ーステナイトの粒成長を抑制するという考え方か 40 一般に細かくなる。しかし本発明の特徴として注 目すべきことは再加熱時の保定時間が30秒程度 以下の場合、したがつて圧延ままの材料でもそう であるが低温加熱をして圧延した場合の方がオー ステナイト粒は細かいにもかかわらず、長時間保

5

6

定においては高温加熱圧延によつて粒成長が抑制。されていることが明瞭に示されている。

褁	1	供	試	錙	成	分

	С	Si	Мn	Νi	Мо	A 1	Nb	Тi
A	0.12	0.2 1	0.5 0	3.5 0	0.35	-	_	-
В	0.1 2	0.20	0.5 0	3.6 0	0.36	0.08	i	0.0 1
С	0.1 2	0.2 1	0.5 1	3.5 7	0.35	-	0.05	

図面の簡単な説明

第1図は圧延加熱温度を変えて圧延したのち再 オーステナイト化した時のオーステナイト結晶粒 度とオーステナイト化保定時間との関係を示した グラフである。

第1区

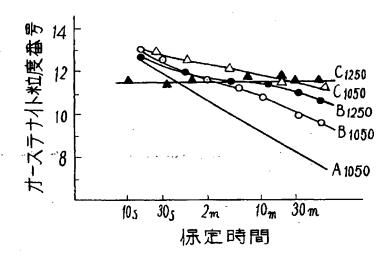


表 4

供試材の機械試験値

鋼番号	降伏応力 (kg/mi)	抗張力 (kg/nd)	伸 び (%)	r	エリクセン値 (mm)	100℃×1時間 時効後の降伏点伸び(%)
1	1 9. 9	3 2. 8	4 8	1. 7 3	1 1.1	1.3
2	201	3 3.0	4 7	1.69	1 1.2	1. 5
. 3	2 2. 6	3 4. 1	4 2	1. 3 8	1 0.3	2. 8
4	2 3.2	3 4.4	4]	1.26	9. 8	3. 2
5	2 4. 1	3 4.8	4 1	1.4/8	9. 6	2. 3
6	2 3. 8	3 4.5	4 2	1.25	9. 8	2. 7
7	1 9.8	3 3. 1	4/5	1.8 0	1 0.8	5. 2
8	2 0. 2	3 2. 4	4 7	1.72	1 1.0	0. 0

と補正する。

3 「図面の簡単な説明」の項を「第1図は連続焼鈍炉における熱サイクルを示すグラフである。」と 補正する。

昭和47年特許願第98948号(特公昭54-10923号、[JPC10J183]、昭54. 5.10発行の特許公報2(1)-38[930]号掲載)については特許法第64条の規定による補正があつたので下記のとおり掲載する。

特許第1071671号

記

1 第4欄17行~20行「本発明は………出来る。」を削除する。